

did. Ilw

PATENT APPLICATION Q62555

IN THE UNITED STATES PATENT & TRADEMARK OFFICE

In re application of

Yoshihisa Takubo

Appln. No.: 09/769,339

Confirmation No.: 5113

Filed: January 26, 2001

For: PNEUMATIC TIRE

Group Art Unit: 3617

Examiner: TBD

SUBMISSION OF PRIORITY DOCUMENT

Commissioner for Patents Washington, D.C. 20231

Sir:

Submitted herewith is a certified copy of the priority document on which a claim to priority was made under 35 U.S.C. §119. The Examiner is respectfully requested to acknowledge receipt of said priority document.

Respectfully submitted,

Steven M. Gruskin

Registration No. 36,818

SUGHRUE, MION, ZINN, MACPEAK & SEAS, PLLC

2100 Pennsylvania Avenue, N.W. Washington, D.C. 20037-3213

Telephone: (202) 293-7060 Facsimile: (202) 293-7860

Enclosure:

Japanese Patent Application No. 2000-017535 filed January 26, 2000

Date: May 2, 2001

日本国特許庁

PATENT OFFICE JAPANESE GOVERNMENT

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2000年 1月26日

出 願 番 号 Application Number:

特願2000-017535

出 類 Applicant (s):

株式会社ブリヂストン

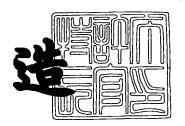


人

2001年 1月26日

特 許 庁 長 官 Commissioner, Patent Office B

川耕



特2000-017535

【書類名】

特許願

【整理番号】

BRP-00008

【提出日】

平成12年 1月26日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

B60C 11/00

【発明者】

【住所又は居所】

東京都小平市小川東町3-5-5-434

【氏名】

田窪 芳久

【特許出願人】

【識別番号】 000005278

【氏名又は名称】 株式会社ブリヂストン

【代理人】

【識別番号】

100079049

【弁理士】

【氏名又は名称】 中島 淳

【電話番号】

03-3357-5171

【選任した代理人】

【識別番号】 100084995

【弁理士】

【氏名又は名称】 加藤 和詳

【電話番号】

03-3357-5171

【選任した代理人】

【識別番号】 100085279

【弁理士】

【氏名又は名称】 西元 勝一

【電話番号】

03-3357-5171

【選任した代理人】

【識別番号】 100099025

【弁理士】

【氏名又は名称】 福田 浩志

【電話番号】 03-3357-5171

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 006839

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】 9705796

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 空気入りタイヤ

【特許請求の範囲】

【請求項1】トレッドにショルダー側からタイヤ赤道面へ向かって延びるラ グ溝をタイヤ周方向に複数有しラグパターンを形成する空気入りタイヤにおいて

タイヤ接地最大幅の50%に対応するセンター領域に凹部を設け、前記ラグ溝を除いた該センター領域のネガティブ率を10~25%としたことを特徴とする 空気入りタイヤ。

【請求項2】前記凹部の深さは、前記ラグ溝の最大深さの10~45%であることを特徴とする請求項1に記載の空気入りタイヤ。

【請求項3】前記凹部は、タイヤ周方向に連続して形成された補助溝である ことを特徴とする請求項1又は2に記載の空気入りタイヤ。

【請求項4】前記ラグ溝の深さは、ショルダー側からタイヤ赤道面へ向かって徐々に浅くなることを特徴とする請求項1乃至3のいずれか1項に記載の空気入りタイヤ。

【請求項5】タイヤ接地最大幅の50%に対応するセンター領域における前記ラグ溝の最大深さは、60mm以上であることを特徴とする請求項1乃至4のいずれか1項に記載の空気入りタイヤ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、空気入りタイヤに係り、特に、重荷重車両に用いられるトレッドの 放熱効果を高めることのできるラグパターンを有した空気入りタイヤに関する。

[0002]

【従来の技術】

空気入りタイヤ(以下、適宜「タイヤ」と略す。)の耐摩耗性の向上を実現するために、耐摩耗性の良いトレッドゴムを使用していた。また、トレッドにおいても、トレッドボリュームを大きくしたり、トレッドゲージを厚くしたり、トレ

ッドにおけるネガティブ率を低くする等の方法がとられていた。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】

ところで、最近、タイヤの生産性向上の目的を実現するため、建築車両の大型 化に伴なうタイヤサイズの大型化、偏平化及び重荷重化が進んでいる。その上、 車両の高速化も進んでいる。かかる状況の下では、車両の高速化により、トレッ ド部の発熱が大きくなり、トレッド部のヒートセパレーション等の故障原因とな ることが懸念される。

[0004]

すなわち、タイヤトレッド部の発熱は、タイヤの接地領域で受けるトレッド圧縮領域と、踏み込み部及び蹴り出し部で発生する曲げ応力の繰り返しにより生じる。特に、トレッドゲージ厚が比較的厚いオフザロード向けの重荷重タイヤにおいては、タイヤのセンター部のトレッドボリュームが大きくなることから、蓄熱も大きくなる。この結果、車両の走行時にセンター部の温度が高くなり、ヒートセパレーション故障の原因となる。

[0005]

そこで、本発明は、上記事実を考慮し、トレッドの摩耗を極力抑えるとともに 、放熱効果を高めることができる空気入りタイヤを提供することを課題とする。

[0006]

【課題を解決するための手段】

請求項1に記載の空気入りタイヤは、トレッドにショルダー側からタイヤ赤道面へ向かって延びるラグ溝をタイヤ周方向に複数有しラグパターンを形成する空気入りタイヤにおいて、タイヤ接地最大幅の50%に対応するセンター領域に凹部を設け、ラグ溝を除いた該センター領域のネガティブ率を10~25%としたことを特徴とする。

[0007]

次に、請求項1に記載の空気入りタイヤの作用について説明する。

[0008]

空気入りタイヤ、中でもオフザロード向けの重荷重タイヤに求められる基本性

能は、完全に摩耗するまでいかに長く走りきるかである。車両走行時にはタイヤのトレッド部が発熱するが、特に、比較的トレッドゲージが厚いときである新品タイヤを使用した走行初期にかけてが問題となる。一般の使用法として、新品のタイヤはフロントに装着されることが多いが、フロントではサイドフォース入力が大きく、特に熱による影響を受ける。

[0009]

ここで、タイヤ接地最大幅の50%に対応するセンター領域に凹部を設け、ラ グ溝を除いた該センター領域のネガティブ率を10~25%としたので、トレッ ドの発熱量を減少できると共に、タイヤの表面積を大きくすることができタイヤ の放熱性を向上させることができる。また、同時に、タイヤのセンター領域に凹 部を設けることによりタイヤのトレッドボリュームが減少して摩耗の原因となる が、上記範囲内のネガティブ率ではこの摩耗を極力抑えることができる。

[0010]

なお、ネガティブ率を10%よりも小さくすれば放熱性が低下し、25%より も大きくすればトレッドが摩耗しやすくなるので、特に、センター領域のネガテ ィブ率が上記設定範囲内であれば、放熱性の向上及び摩耗の低減を両立させるこ とができる。

[0011]

なお、空気入りタイヤは、それぞれのサイズに応じて、JATMA(日本)、 TRA(米国)及びETRTO(欧州)などが発行する規格に定められた標準リムに装着して使用され、この標準リムが通常正規リムと称される。

[0012]

本明細書でもこの慣用呼称に従い、「正規リム」とは米国のタイヤとリムの協会TRAが発行する1999年版のYEAR BOOKに定められた適用サイズにおける標準リムを指す。

[0013]

同様に、「正規荷重」及び「正規内圧」とは、米国のタイヤとリムの協会TRAが発行する1999年版のYEAR BOOKに定められた適用サイズ・プライレーティングにおける最大荷重及び最大荷重に対する空気圧を指す。

[0014]

また、本明細書において、「タイヤ接地最大幅」とは、タイヤを「正規リム」 にリム組みして「正規内圧」を充填し、「正規荷重」を静的に負荷したときのト レッドのタイヤ軸方向の接地最大幅を指す。

[0015]

ここで、荷重とは下記規格に記載されている適用サイズにおける単輪の最大荷重(最大負荷能力)のことであり、内圧とは下記規格に記載されている適用サイズにおける単輪の最大荷重(最大負荷能力)に対応する空気圧のことであり、リムとは下記規格に記載されている適用サイズにおける標準リム(または"Approved Rim"、"Recommended Rim")のことである。

[0016]

そして規格とは、タイヤが生産又は使用される地域に有効な産業規格によって決められている。例えば、アメリカ合衆国では"The Tire and Rim Association Inc.のYEAR BOOK"であり、欧州では"The European Tire and Rim Technical OrganizationのStandards Manual"であり、日本では日本自動車タイヤ協会の"JATMA Year Book"にて規定されている。

[0017]

請求項2に記載の空気入りタイヤは、凹部の深さはラグ溝の最大深さの10~45%であることを特徴とする。

[0018]

この構成によれば、凹部の深さをラグ溝の最大深さの10~45%としたので、トレッドの放熱性を向上させ、かつトレッドの摩耗を抑制することができる。

[0019]

すなわち、凹部の深さをラグ溝の最大深さの10%よりも小さくすると、凹部が浅くなりそれに伴なってタイヤの表面積が大きくとれないので放熱性は低下し、また、凹部の深さをラグ溝の最大深さの45%よりも大きくすると、トレッドの剛性が低下し摩耗しやすくなるが、凹部の深さを上記設定範囲内とすることに

より、放熱性の向上及び摩耗の低減を両立させることができる。

[0020]

請求項3に記載の空気入りタイヤは、凹部はタイヤ周方向に連続して形成され た補助溝であることを特徴とする。

[0021]

この構成によれば、凹部をタイヤ周方向に連続して形成された補助溝とすることにより、タイヤの転動時において空気流の流通を良くすることができる。この ため、タイヤの放熱性をより向上させることができる。

[0022]

請求項4に記載の空気入りタイヤは、ラグ溝の深さはショルダー側からタイヤ 赤道面へ向かって徐々に浅くなることを特徴とする。

[0023]

従来のタイヤでは、ラグ溝の深さが1/8点あたりからショルダー側にかけて 急激に深くなる構造を有していた。このため、トレッドの剛性分布が急激に変化 し、タイヤの摩耗性能に対して悪影響を及ぼしていた。

[0024]

ここで、ラグ溝の深さをショルダー側からタイヤ赤道面へ向かって徐々に浅く することにより、トレッドの剛性分布を一様にでき、トレッドの摩耗を減少させ ることができる。

[0025]

なお、「徐々」とは、1/4点からタイヤ赤道面の間に、この赤道面に対して 垂直な領域(プラットホーム)を有さず、トレッド片幅の1/5以上の領域で傾 きが赤道面に対して80度程度(タイヤ軸方向に対して10度)であることをい う。また、「急激」とは、ラグ溝の最大深さが上記設定領域で0となる状態をい い、通常、トレッド片幅の10%程度の幅(タイヤ軸方向)のプラットホームが タイヤ赤道面付近に設けられている。

[0026]

請求項5に記載の空気入りタイヤは、タイヤ接地最大幅の50%に対応するセンター領域におけるラグ溝の最大深さは60mm以上であることを特徴とする。

[0027]

この構成によれば、特に、タイヤサイズ24.00R49以上の大きなタイヤにおいて、タイヤ接地最大幅の50%に対応するセンター領域におけるラグ溝の最大深さを60mm以上とすることにより、トレッドボリュームが増加し発熱量が大きくなるタイヤの放熱性を効果的に向上させることができる。

[0028]

【発明の実施の形態】

[第1の実施形態]

以下、添付図面を参照して、本発明の第1実施形態に係る空気入りタイヤについて図1に基いて説明する。

[0029]

図1(A)、(B)に示すように、本実施形態の空気入りタイヤ10(以下、適宜「タイヤ10」と略す。)のトレッド12には、ショルダー部からタイヤ赤道面CLへ向かって延びるラグ溝14(主溝)がタイヤ周方向(矢印A方向)に間隔を開けて複数形成されている。また、タイヤ赤道面CLには、このラグ溝14のタイヤ赤道面CL側の端部に連続した1本の補助溝16(凹部)がタイヤ周方向に連続的に設けられている。また、隣接する各ラグ溝14の間には陸部18が設けられている。

[0030]

換言すると、トレッド12において、タイヤ赤道面CL両側でタイヤ接地最大幅W(本実施形態では880mm)の50%(本実施形態では440mm)内に対応する領域をセンター領域20、その両側の領域を両側領域22としたときに、ラグ溝14は両側領域からセンター領域20に跨って、その深さが徐々に浅くなるように形成されており、特に、センター領域20における最大深さは60mm以上(本実施形態において、1/4点(タイヤ赤道面CLからW/4の距離)での深さDは85mm)に設定されている。また、センター領域20におけるネガティブ率(ラグ溝14がネガ部分)は、15~25%の範囲内で設定されている。

[0031]

一方、補助溝16はセンター領域20に形成されており、この補助溝16の形成によりラグ溝14を除いたセンター領域20におけるネガティブ率(補助溝16がネガ部分)は10~25%に設定されている。また、補助溝16の深さdは上記ラグ溝14の最大深さの10~45%に設定されている。本実施形態では深さdは12mmとし、補助溝16の幅Hは50mmに設定した。

[0032]

なお、この補助溝16は1本に限られず、上記設定を満たす限りは何本でもよい。

[0033]

また、トレッド12に用いられているトレッドゴムの物性は、室温(25°C)における $\tan \delta$ が0.05~0.4であり、かつヤング率(E')が3×106~20×10 6 (Pa)が好ましい。

[0034]

次に、空気入りタイヤ10の作用及び効果について、図4及び図5に基いて説明する。

[0035]

先ず、図4及び図5について説明する。

[0036]

図4 (A) は摩耗指数 (縦軸) とラグ溝 1 4 を除いたセンター領域 2 0 のネガティブ率 (横軸) との関係を示したグラフであり、(B) は温度低減効果 (縦軸) とラグ溝 1 4 を除いたセンター領域 2 0 のネガティブ率 (横軸) との関係を示したグラフである。

[0037]

図5(A)は摩耗指数(縦軸)とラグ溝14の最大深さに対する補助溝16の深さの割合(横軸)との関係を示したグラフであり、(B)は温度低減効果(縦軸)とラグ溝14の最大深さに対する補助溝16の深さの割合(横軸)との関係を示したグラフである。

[0038]

なお、図4では、ラグ溝14の最大深さに対する補助溝16の深さが15%(

一定)の条件における値であり、図5では、ラグ溝14を除いたセンター領域2 0のネガティブ率が12.5%(一定)における値である。

[0039]

また、図4 (A) 及び図5 (A) の実線は1/4点からタイヤ赤道面CLにかけて徐々に浅く形成されたラグ溝14を設定した場合の曲線であり、点線は1/8点(タイヤ赤道面CLからW/8の距離)から急激に深くなるラグ溝14を設定した場合の曲線である。

[0040]

また、図中の「摩耗指数」はタイヤ10内部に配置されたベルトがセンター領域20(1/4点間)において露出するまで(以下、「ベルト出」と称する。)の時間を表現した値であり、「温度」はセンター領域20(1/4点間)での平均温度とした。

[0041]

タイヤ10が転動してトレッド12が繰り返し曲げ変形をするとトレッド12が発熱するが、本実施形態のタイヤ10では、トレッド12のセンター領域20に補助溝16が形成されているので、センター領域20、即ちタイヤ赤道面CL付近のトレッドボリュームが低減され、かつセンター領域20の圧縮応力が緩和されるのでタイヤ赤道面CL付近の発熱量が減少するとともに、タイヤ10の表面積が増加するので、放熱効果が向上し、転動時のタイヤ赤道面CL付近の温度上昇を抑えることができる。

[0042]

また、図4に示すように、補助溝16を形成することにより、ラグ溝14を除いたセンター領域20におけるネガティブ率を10~25%としたので、トレッドボリュームの減少を極力抑えることができるので、トレッド12の摩耗を極力抑えることができる。この結果、トレッド12の温度低減効果と摩耗の低減の両立を実現できる。

[0043]

また、図5に示すように、補助溝16の深さをラグ溝14の最大深さの10~45%に設定することにより、トレッド12の剛性の低下を極力抑えることがで

きるため、トレッド12の温度低減効果と摩耗の低減の両立を実現できる。

[0044]

なお、ラグ溝14の深さは、ショルダー側からタイヤ赤道面CLに向かって徐々に浅く形成されているので、トレッド12の剛性分布が一定となり、タイヤ1 0の摩耗性能に対し悪影響を及ぼすことがない。

[第2実施形態]

次に、本発明の第2実施形態に係る空気入りタイヤ30について説明する。

[0045]

本実施形態において、第1実施形態の空気入りタイヤ10と重複する構成は適 宜省略するとともに、重複する構成には同符号を付して説明する。

[0046]

図2(A)、(B)に示すように、本実施形態の空気入りタイヤ30には、隣接するラグ溝14間に位置する陸部18の略1/8点の位置に、タイヤ周方向(矢印A方向)に延びる補助溝32が複数形成されている。この補助溝32は長方形状に形成されており、そのタイヤ周方向端部は隣接するラグ溝14まで抜けている。

[0047]

本実施形態において、タイヤ赤道面CLに形成された補助溝16の幅Hは50mm、深さdは35mmである。また、1/8点に形成された補助溝32の幅Sは25mm、深さtは35mmである。

[0048]

また、本実施形態の空気入りタイヤ30は、タイヤ接地最大幅Wが1200mm(片側600mm)、タイヤ赤道面CLから1/4点までの距離が300mmであり、1/4点でのラグ溝14の深さDが89mmである。

[0049]

本実施形態の空気入りタイヤ30においても、第1実施形態の空気入りタイヤ 10の奏する効果と同様の効果を奏し、放熱効果の向上と摩耗の抑止の両立を図 ることができる。

[第3実施形態]

次に、本発明の第3実施形態に係る空気入りタイヤ40について説明する。

[0050]

本実施形態において、第1実施形態の空気入りタイヤ10と重複する構成は適 宜省略するとともに、重複する構成には同符号を付して説明する。

[0051]

図3 (A)、(B)に示すように、本実施形態の空気入りタイヤ40は、隣接するラグ溝14間に位置する陸部18の略1/8点の位置に、円形の補助溝42が複数形成されている。

[0052]

本実施形態において、タイヤ赤道面CLに形成された補助溝16の幅Hは50mm、深さd35mmである。また、補助溝42の直径Rは70mm、深さ1は20mmである。

[0053]

また、本実施形態の空気入りタイヤ40は、タイヤ接地最大幅Wが1200mm(片側600mm)、タイヤ赤道面CLから1/4点までの距離が300mmであり、1/4点でのラグ溝14の深さDが89mmである。

[0054]

本実施形態の空気入りタイヤ40においても、第1実施形態の空気入りタイヤ 10の奏する効果と同様の効果を示し、放熱効果の向上と摩耗の抑止の両立を図 ることができる。

[0055]

なお、円形の補助溝42以外として、楕円形のような有形の自己閉塞型溝でも よい。

[試験例]

次に、上記各実施形態の空気入りタイヤ10、30、40の試験結果について 説明する。

[0056]

上記各実施形態の空気入りタイヤ10、30、40をTRAに基くデザインリムに装着し、摩耗性能評価と発熱性能評価を実施した。この試験結果を図6に記

載した表に現した。ここで、表中の「摩耗指数」は、実地において1/4点間のベルト出までの走行時間を指数化したものである。したがって、値が小さいほど摩耗し易いことを意味している。また、「温度」は、正規内圧、正規荷重時で24時間ドラムにて走行後の1/4点間の平均温度とした。

[0057]

この表により、上記第1実施形態の空気入りタイヤ10(タイヤサイズ ORR 37.00 R57)については、補助溝16が形成されていない従来の空気入りタイヤに対して、平均温度を4℃低下できた。また、摩耗指数を2ポイントの低下に留めることができた。

[0058]

上記第2実施形態の空気入りタイヤ30(タイヤサイズ ORR 55/80 R63)については、従来の空気入りタイヤに対して、平均温度を6℃低下で きた。また、摩耗指数を4ポイントの低下に留めることができた。

[0059]

上記第3実施形態の空気入りタイヤ40(タイヤサイズ ORR 55/80 R63)については、従来の空気入りタイヤに対して、平均温度を7℃低下で きた。また、摩耗指数を4ポイントの低下に留めることができた。

[0060]

以上の試験結果により、各実施形態のいずれの空気入りタイヤ10、30、4 0においても、従来の空気入りタイヤと比較して、摩耗指数を5ポイント以上落 とすことなく、温度を3℃以上低下することができ、温度低下と摩耗の抑止を両 立できることが判明した。

[0061]

【発明の効果】

本発明の空気入りタイヤによれば、トレッドの摩耗を極力抑えるとともに、放 熱効果を高めることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

(A) は本発明の第1実施形態に係る空気入りタイヤのトレッドの平面図であ

り、(B)は図1(A)に示すトレッド1(B)-1(B)線断面図である。

【図2】

- (A) は本発明の第2実施形態に係る空気入りタイヤのトレッドの平面図であ
- り、(B) は図2(A) に示すトレッド2(B) 2(B) 線断面図である。

【図3】

(A) は本発明の第3実施形態に係る空気入りタイヤのトレッドの平面図であり、(B) は図3(A) に示すトレッド3(B) -3(B) 線断面図である。

【図4】

摩耗指数(縦軸)とラグ溝を除いたセンター領域のネガティブ率(横軸)との 関係、及び温度低減効果(縦軸)とラグ溝を除いたセンター領域のネガティブ率 (横軸)との関係を示したグラフである。

【図5】

摩耗指数(縦軸)とラグ溝の最大深さに対する補助溝の深さの割合(横軸)との関係、及び温度低減効果(縦軸)とラグ溝の最大深さに対する補助溝の深さの割合(横軸)との関係を示したグラフである。

【図6】

本発明の各実施形態の空気入りタイヤにおける試験結果を記載した表である。

【符号の説明】

10、30、40 空気入りタイヤ

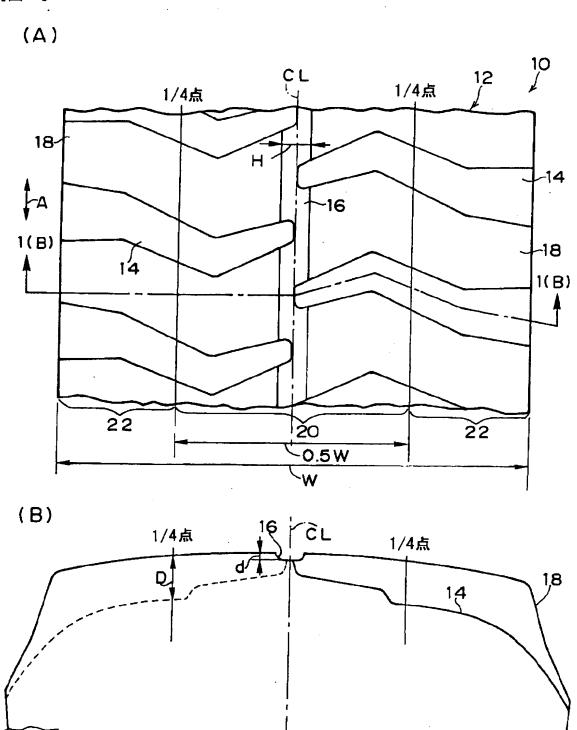
14 ラグ溝

16、32、42 補助溝(凹部)

18 陸部

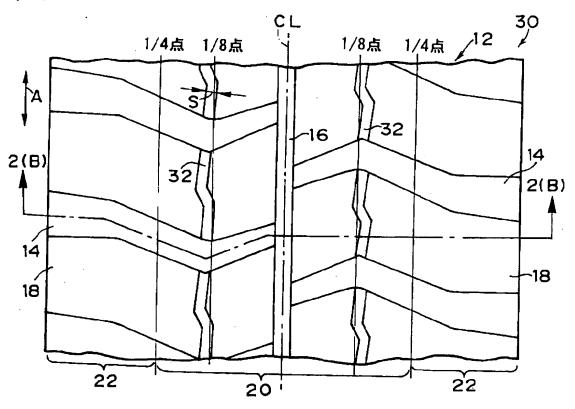
【書類名】 図面

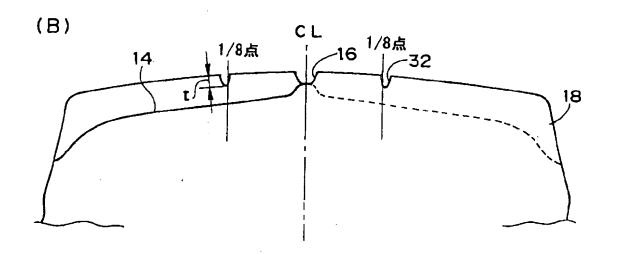
【図1】



【図2】

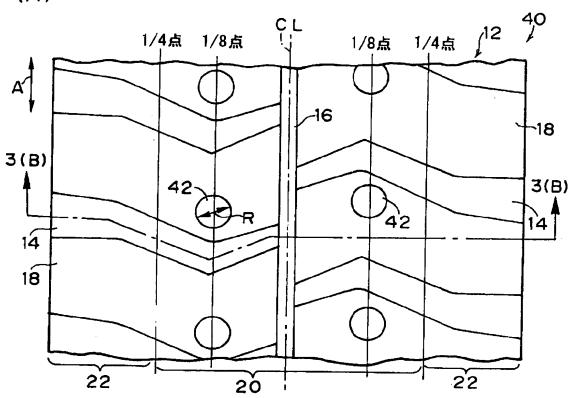
(A)

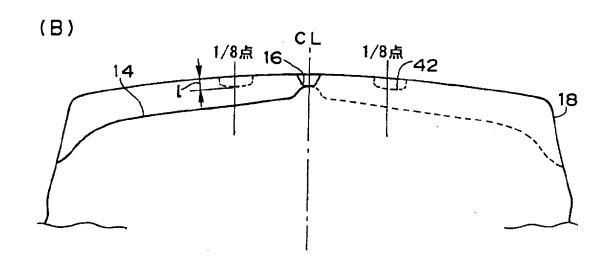




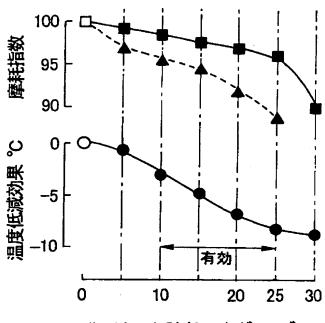
【図3】





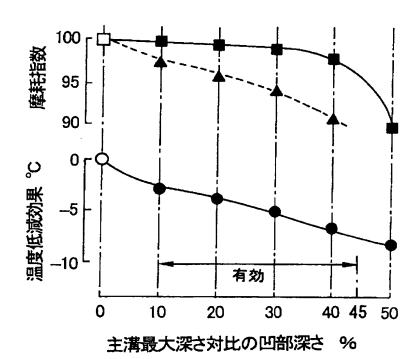


【図4】



主溝を除いた陸部のネガティブ %

【図5】



[図6]

	第1號	第1実施形態	第2実	第2実施形態	第3実施形態	施形態
適用リム	27.0	27.00/6.0	41.00/5.0	1/5.0	41.00/5.0	/5.0
正規內圧	700	700 kPa	600 KPa	кРа	600 kPa	Ра
正規荷重	51.5	51.5 ton	94.5 ton	ton	94.5 ton	ton
	凹部追加前	凹部追加後	凹部追加前	凹部追加前 凹部追加後 凹部追加前	凹部追加前	凹部追加後
摩耗指数	100	86	100	96	100	96
1/4 点間平均温度	೦,86	94°C	110°C	104°C	110°C	103°C
主溝を除く陸部の ネガティブ率		12.5%		20%	-	22%
主溝最大深さ対比の回部深さ		15%		40%		40%

特2000-017535

【書類名】

要約書

【要約】

【課題】トレッドの摩耗を極力抑えると共に、放熱効果を高めることができる空 気入りタイヤを得る。

【解決手段】空気入りタイヤ10のタイヤ赤道面CLにはタイヤ周方向に補助溝 16が形成されている。そして、この補助溝16が形成されることにより、ラグ 溝14を除いたセンター領域20のネガティブ率が10~25%に設定されてい る。このため、トレッド12の発熱量を減少できると共に、タイヤ10の表面積 を大きくすることができ、放熱性を向上できる。また、ネガティブ率が上記設定 範囲内であれば、トレッド12の摩耗を極力抑えることができる。

【選択図】 図1

出願人履歴情報

識別番号

[000005278]

1. 変更年月日

1990年 8月27日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都中央区京橋1丁目10番1号

氏 名

株式会社ブリヂストン